010547381 \*\*Image available\*\*

WPI Acc No: 1996-044334/ 199605

Assembly for coating liquid onto block members - has slit for extruding liquid formed between block members with coating effected with its temp. regulated and contains slide surface for coating liquid NoAbstract

Patent Assignee: FUJI PHOTO FILM CO LTD (FUJF )

Number of Countries: 001 Number of Patents: 001

Patent Family:

Patent No Kind Date Applicat No Kind Date A 19940517 199605 B А 19951128 ЈР 94102967 JP 7308620

Priority Applications (No Type Date): JP 94102967 A 19940517

Patent Details:

Patent No Kind Lan Pg Main IPC Filing Notes

6 B05C-005/02 JP 7308620 A

Abstract (Basic): JP 7308620 A

A slit (3) for extruding coating liquid is formed between a pair of block members (4, 5). Coating is effected in a state that temp. is regulated so that the heat insulation temp. of the block, containing a slide surface (2) for coating liquid, of the block members is increased to a value higher than the heat insulation temp. of the block member containing no slide surface.

ADVANTAGE - Bending of a member owing to a temp. change produced when an organic solvent is applied does not occur.

Dwg.1/2

# (19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

# (11)特許出願公開番号

# 特開平7-308620

(43)公開日 平成7年(1995)11月28日

(51) Int.Cl.6	
---------------	--

識別記号

庁内整理番号

FΙ

技術表示箇所

B 0 5 C 5/02

B 0 5 D 1/26

7717-4D

審査請求 未請求 請求項の数3 OL (全 6 頁)

100		
(21	١	出聞無母

特願平6-102967

(22)出願日

平成6年(1994)5月17日

(71)出願人 000005201

富士写真フイルム株式会社

神奈川県南足柄市中沼210番地

(72)発明者 辻本 忠宏

神奈川県南足柄市中沼210番地 富士写真

フイルム株式会社内

(72)発明者 鈴木 善節

神奈川県南足柄市中沼210番地 富士写真

フイルム株式会社内

(72)発明者 藤崎 悟

神奈川県南足柄市中沼210番地 富士写真

フイルム株式会社内

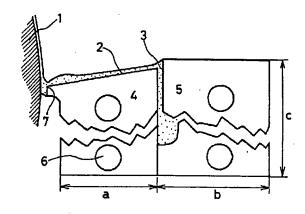
(74)代理人 弁理士 萩野 平 (外3名)

## (54) 【発明の名称】 塗布方法および装置

## (57)【要約】

【目的】 有機溶剤の塗布の際に生じる温度変化による 部材のたわみ等を防止し、ピードクリアランスを狭め且 つ精度良く維持することのできる塗布方法及び装置を提 供することである。

【構成】 Aプロック4の保温温度がBプロック5の保 温温度よりも高くなるように温度調節して塗布する、若 しくは前記Aプロックとしてその熱膨張率が前記スライ ド面を含まないプロック部材の熱膨張率よりも高い部材 を用いる塗布方法、又Aプロックを、Bプロックの熱膨 張率よりも高い熱膨張率を有する部材とする塗布装置で ある。



1

#### 【特許請求の範囲】

【請求項2】 前記スライド面を含むブロック部材として、その熱膨張率が、前記スライド面を含まないブロック部材の熱膨張率よりも高い部材を用いることを特徴と 10 する請求項1に記載の釜布方法。

【請求項3】 スライドビードコーターで有機溶剤系の 塗布液を塗布する装置において、塗布液押し出し用スリ ットを構成する一対のブロック部材のうち、塗布液のス ライド面を含むブロック部材を、スライド面を含まない ブロック部材の熱膨張率よりも高い熱膨張率を有する部 材とすることを特徴とする塗布装置。

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、スライドピードコータ 20 一で有機溶剤系の塗布液を塗布する方法及び装置、特 に、高速かつ薄層で安定に塗布する技術に関する。

#### [0002]

【従来の技術】スライドピードコーターは薄膜塗布に多 く用いられ、写真感光材料の塗布には、このスライドビ ードコーターが汎用されている。写真感光材料は、数十 μmの厚みの中に十何層もの層を塗布されるため、わず かな膜厚の変化が感光材料の良し悪しに大きく影響し、 **竣布膜厚の管理がきわめて重要である。従来、写真感光** 材料を支持体上に塗布する方法及び装置としては、例え 30 ば、特開平5-4066号公報に、塗布装置の外部雰囲 気に接する部分を断熱することにより、外部の温度によ る塗布装置そのものの材料変形及び凝集物の発生を防止 し、塗布膜厚の精度を維持することのできる塗布装置が 記載されている。しかし、有機溶剤系盤布においては、 コーター自身の温度を不均一化する要因は外気からの伝 熱よりもスライド面上での有機溶剤の蒸発が支配的であ り、コーターの外気雰囲気に接する面だけを保温するの ではピードクリアランスの特度維持には不十分である。

【0003】これに対して、有機溶剤系の塗布装置とし 40 ては、特公平5-71309号公報に、スライド長(コーターの液吐出口からリップまでの距離)を0.5~10mmと短くすることにより、スライド面を流延する間に有機溶媒の蒸発によるスリットからリップまでの間で生じる表面張力の不均一性による液の流動、流延塗布液の厚み方向の粘度等の物性の層状変化等などによる膜厚むらの発生を防止する技術が開示されている。しかし、スライド長を短くすることで有機溶剤のスライド面上の蒸発が少なくなるが、塗り付けが非常に不安定になるという欠点を有し、更にスライド面が短くなりコーターの 50

断面積が減少すると温度変化によるたわみに対する剛性 が低下し、ピードクリアランスの精度を維持することが 困難になる。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】より薄層の塗布が求められる近年では、スライドコーターで有機溶剤を高速かつ薄層で安定に墜布するために、ピードクリアランスを狭めかつ精度良く維持することが非常に重要となる。例えば、塗布幅1mのズライドコーターでアセトンとメタノールを主成分とする塗布液を塗布する場合、送液前にパッキングロールと平行にコーター先端部を設置したとしても、塗布液を送液することで、スライド面を含む部材が塗布液の蒸発により温度が下がり、コーター全体がパッキングロールに対して凹にたわみ、パッキングロールとのギャップが4 $0\mu$ m程度も変化することがある。通常設定されるギャップが5 $0\sim300\mu$ mであり、それに対し $40\mu$ mの変化があると特にギャップを狭くかつ精度良く設定することを要求される薄層塗布条件では墜布性に重大な影響を及ぼす。

【0005】しかし、上記従来技術に示した如く、有機 溶剤系ではスライド面上の塗布液の蒸発によりスライド 部分が局所的に温度が低下してスライド面以外の部位と の間に温度差を生じ、部材の熱膨張の差によるパイメタ ル効果でピードクリアランスが変化し、この有機溶剤の 蒸発による問題を防止するためスライド面を短くすると 温度変化によるたわみに対する剛性が低下してしまいビ ードクリアランスを維持できない。これを防止するため には、スライド面長を短くすることとコーター全体の剛 性を上げること及び素材の熱膨張率が低いことが有利と 考えられるが、スライド長を短くすることは塗り付けが 不安定になり、また、コーターの剛性を増すことはコー ターの重量を増すことになり、これによって作業性を損 ない、設備コストの増加という欠点が新たに生じてしま う。従って、本発明の目的は、有機溶剤の塗布の際に生 じる温度変化による部材のたわみ等を防止し、ビードク リアランスを狭め且つ精度良く維持することのできる塗 布方法及び装置を提供することである。

[0006]

【課題を解決するための手段】本発明の目的は下記構成 (1)~(5)によって達成される。

- (1) スライドピードコーターで有機溶剤系の塗布液を塗布する方法において、塗布液押し出し用スリットを構成する一対のプロック部材のうち、塗布液のスライド面を含むプロック部材の保温温度が、スライド面を含まないプロック部材の保温温度よりも高くなるように温度調節して塗布することを特徴とする塗布方法。
- (2) 前記スライド面を含むプロック部材として、その熱膨張率が、前記スライド面を含まないプロック部材の熱膨張率よりも高い部材を用いることを特徴とする前記(1)に記載の塗布方法。

(3) スライドビードコーターで有機溶剤系の塗布液 を塗布する装置において、塗布液押し出し用スリットを 構成するプロック部材のうち、塗布液のスライド面を含 むプロック部材を、スライド面を含まないプロック部材 の熱膨張率よりも高い熱膨張率を有する部材とすること を特徴とする塗布装置。

【0007】本発明は、スライド面を含むプロック部材 (以下、Aプロックとすることもある)の保温温度と、 スライド面を含まないプロック部材(以下、Bプロック とすることもある)の保温温度を調節することにより、 スライド面上の塗布液の蒸発によりスライド部分の局所 的な温度の低下によるパイメタル効果による変形を防止 でき、巾方向に均一なピードクリアランスを維持するも のである。本発明において、Aプロックの保温温度が、 Bブロックの保温温度よりも高くなるように温度調節す ることで、パイメタル効果をより良好に防止でき好まし い。又、本発明において、Aプロックの熱膨張率が、B プロックの熱膨張率よりも高くなるように部材を選択 し、且つAプロックの保温温度が、Bプロックの保温温 度よりも高くなるように温度調節することにより、より 20 有効にAプロックの温度低下によるパイメタル効果を相 殺し、巾方向のピードクリアランスを均一に維持するこ とができる。ここで、Bプロックの熱膨張率はAプロッ クに比べて低いことから、Aプロックの変形に見合う変 形をBプロックで起こさせてパイメタル効果を相殺する ためには、Aプロックの温度低下の程度に比べて、大き い温度変動をBプロックに与えることになり、精度の高 い温度調節が可能になり、従って高精度のピードクリア ランスの制御が可能になる。

【0008】即ち、本発明においてはスライド面上で生 30 ずる熱膨張・収縮をスライドを含まないプロック部材 (Bプロック) の温度をコントロールして相殺すること でピードクリアランスを精密に維持するものである。A プロックとBプロックの部材が同一の素材である場合、 AプロックとBプロックの温度差は、0.1℃~5℃、 より好ましくは0.1  $^{\circ}$   $^{\circ}$   $^{\circ}$  更に好ましくは0.1℃~1℃の範囲で調節される。この場合の温度差が僅か な値であるため、塗布液の温度や外気の温度の設定をも 含めて、AプロックとBプロックの保温温度の調節が困 難になる。AプロックとBプロックの部材が熱膨張率の 異なる素材である場合、AプロックとBプロックの温度 差は、0.5℃~20℃、より好ましくは0.5℃~1 0℃、更に好ましくは0.5℃~5℃の範囲で調節され る。この場合の温度差が巾を持っているため、Aプロッ クとBプロックの保温温度の調節がし易くなり、薄層塗 布を良好に行うことができ好ましい。

# [0009]

【実施態様】以下、本発明の塗布装置を図面を用いて説 明する。図1は、本発明の実施態様である塗布装置の要 部断面図である。この塗布装置は、パッキングロール1 50 SUS316 (線膨張率:15.9×10<sup>-6</sup>)、SUS

と、スライド面2を含むプロック部材(Aプロック)4 と、スライド面を含まないプロック部材(Bプロック) 5とから構成されている。Aプロック4とBプロック5 との間に給液スリット3が設けられており、塗布液は給 液スリット3から押し出されてスライド面2を流れてい きスライド面2の先端部7(リップ7)からバッキング ロール1により搬送されている支持体上に塗布される。 AプロックとBプロックの各内部には、各プロックの保 温温度を調節するための保温熱媒の流路6が設けられて いる。

【0010】本発明において、AプロックとBプロック の保温温度は、温度調節部(図示されていない)により 保温熱媒を加熱又は冷却して温度調節して保温熱媒の流 路6を流すことで調節されている。AプロックとBプロ ックの保温温度は異なるように調節され、より好ましく はAプロックの保温温度がBプロックの保温温度よりも 高くなるように調節される。このように保温温度を調節 することにより、スライド面2のリップ7と支持体を搬 送するバッキングロール1との間の距離にたわみ等が生 じることなく一定に維持することができる。この時のB プロックの保温温度は0℃~50℃、好ましくは10℃ ~40℃、より好ましくは10℃~30℃の範囲で調節 され、Aプロックとの温度差は5℃以内、好ましくは2 ℃以内、より好ましくは1℃以内で調節される。上記の 条件により塗布する場合、有機溶媒の種類(気化熱の違 いがある)、塗布液の温度、外気温度等により、Aプロ ックの保温温度の低下の巾が変動する。従って、本発明 は、プロックに関する以外のこれらの条件を考慮して、 Bプロックの保温温度を選定する。

【0011】更に、Aプロックの部材の熱膨張率が、B ブロックの部材の熱膨張率よりも高いことが好ましく、 熱膨張率の高い部材のAプロックの保温温度がBプロッ クの保温温度より高いことがより好ましい。本発明に用 いられるAプロックとBプロックは、線膨張率が0.1 ~25×10<sup>-1</sup>/℃、好ましくは0.1~3×10<sup>-6</sup>/ ℃、より好ましくは0.5~2×10-6/℃の部材から 選択して用いることができる。Aプロックは、線膨張率 1×10-6/℃~25×10-6/℃の部材が好ましく、 線膨張率5×10-6/℃~15×10-6/℃の部材がよ り好まく、Bプロックは、線膨張率 0. 1×10-6/℃ ~10×10<sup>-6</sup>/℃の部材が好ましく、線膨張率0.1 ×10<sup>-6</sup>/℃~3×10<sup>-6</sup>/℃の部材がより好まく、A プロックとBプロックの線膨張率の差は0.1×10-6 ~25×10-6であり、好ましくは0.5×10-6~1 5×10-6、より好ましくは2×10-6~10×10-6 である。

【0012】A、Bプロックの各部材の具体例として は、例えば、SUS630 (線膨張率:13.0×10 -6)、SUS304(線膨張率:17.3×10-6)、

329 (線膨張率:13.1×10<sup>-6</sup>) 等のステンレス の他、チタン、超硬材料、セラミック材料が挙げられ る。Aプロックとしては、SUS630、SUS30 **4、SUS316、SUS329が好ましい。Bプロッ** クとしては、インパー〔東北特殊網(株) 製K-EL7 0〕 (線膨張率: 1. 2×10<sup>-6</sup>) 、セラミック (アル ミナ焼結) (線膨張率: 6. 0×10<sup>-6</sup>)、チタン (線 膨張率:8、9×10-6)等のAプロックより熱膨張率 の低い部材が好ましく用いられる。

【0013】Aプロックの部材が、Bプロックの部材よ 10 り熱膨張率の高い部材であるとき、A、B各プロックの 保温温度の調節は、A、B各ブロックが同一の熟膨張率 を有する部材であるときより、容易に温度調節ができビ ードクリアランスの精度を維持し易くなる。この時の温 度調節としては、Bプロックの保温温度は0℃~50 ℃、好ましくは10℃~30℃、より好ましくは10℃ ~25℃の範囲で調節され、AプロックとBプロックの 温度差を20℃以内、好ましくは10℃以内、より好ま しくは5℃以内で調節する。このように、ビードクリア ランスを巾方向に均一に維持することが可能になるた 20 め、ピードクリアランスの設定値を狭く設定することが でき、従って盤布液の最低盤布量を小さくした安定な塗 布が可能となる。

【0014】スライドピードコーターで高速且つ蒋層で 安定に塗布することを可能にするには、スライド面2の リップ7と支持体を搬送するパッキングロール1との間 の距離にたわみ等が生じることなく一定であることが重 要となる。従来公知の塗布装置では、スライド面を有機 溶剤が流れると、溶液の蒸発によるAプロックの保温温 度が低下し、A、Bの各プロック間の温度変化が生じ、 リップ7とパッキングロール1との間の距離が広がると いった問題があったが、本発明においては、上記の如く AプロックとBプロックの保温温度の調節、または保温 温度と各プロックの部材に熱膨張率の異なるものを用い ることで従来の問題点を解決でき、良好な塗布が可能と

【0015】本発明において、スライド面2のリップ7 と支持体を搬送するパッキングロール1との間の距離 は、 $10 \mu m \sim 400 \mu m$ 、好ましくは $30 \mu m \sim 25$  $0 \mu m$ 、より好ましくは $50 \mu m$ ~ $180 \mu m$ とする。 Aプロック4は、給液スリット3から押し出された塗布 液がスリット面上を移動していくとき塗布液中の有機溶 剤の気化熱により冷却される。有機溶剤の種類により気 化熱が異なるので、AプロックとBプロックの保温温度 は用いる有機溶剤の気化熱を考慮にいれて調節すること が好ましい。本発明の塗布装置を用いて塗布を行う際、 外気の温度は15~30℃程度に関節しておくのが好ま しい。

【0016】本発明の盤布方法において、盤布スピー

に行われる。また、本発明に用いられる支持体は、従来 公知のものが用いられる。本発明の実施態様である図1 の釜布装置の各部の寸法として特に限定はないが、実用 的には、例えばaが50mm、bが50mm、cが20 0 mmのものがある。更に、本発明は、温度調節、プロ ック部材の他は、本発明の効果が得られる範囲において 従来公知の箆布装置、箆布方法を用いることができ、好 ましくは米国特許第3,993,019号明細書、特公 昭51-39980号、特公平5-71309号の各公 報に記載のものがあげられる。

【0017】図2は他の塗布装置の実施態様の要部断面 図である。前記図1は単層盤布に適した塗布装置である が、図2に示すような多層塗布装置の場合にも、本発明 を適用することができる。即ち、スライド面を有するプ ロック(A、B、C)が複数ある構成の場合でも、その 後側に組付けられるスライド面を持たないブロック (D) が十分な剛性と厚みがあれば、単層の場合と同様 の作用で、熱的な歪みを矯正することができる。

[0018]

【実施例】図1に示すようなスライドコーターを用い、 以下の条件で塗布を実施した。

塗布条件 ; 塗布スピード50m/分、塗布液粘度0. 7 c P、ピードクリアランス100 μm、塗布巾1.0

**塗布液処方;アセトン:メタノール:塩化メチレン=** 5:2:3 (体積比)、ゼラチン0.5重量%

支持体 ; セルローストリアセテートフイルム (厚み  $1 2 2 \mu m$ 

上記塗布条件により、下記の比較例1~2及び実施例1 ~6を行った。その結果を表1に、また、用いた素材及 びその線膨張率を表2にまとめて示した。液切れの生じ ない最低塗布量(最低塗布量)が少ない程薄層に塗布が 可能であることを示し、ギャップ制御精度の値が小さい 程温度変化によるたわみが少ないことを示している。

【0019】(比較例1)比較例1では、A、Bプロッ ク共に熱膨張率の比較的高いSUS630で製作しA、 Bプロックに同温度の保温通水をした。この場合、塗布 液の送液前に巾方向に一様に設定したパッキングロール とリップ先端とのギャップは送液後のAプロックの温度 40 低下により広がるために液切れの生じない限界途布量 (最低盤布量) は20cc/m² であった。

(比較例2) 比較例2では比較例1と同様な条件で、塗 布液温度だけを30℃にした。この場合、塗布液の温度 が高いためにスライド面上での塗布液の蒸発が促進さ れ、AプロックとBプロックとの温度差は大きくなり、 その結果最低塗布量は24 c c/m² にまで増加した。

【0020】 (比較例3) 比較例3では、スライド面上 の塗布液の蒸発によるAプロックの温度低下による変形 を相殺するためにBプロックの保温通水温度を低く調節 ド、塗布液粘度、塗布巾、塗布液は、公知のものと同様 50 した。その結果、Bプロックの通水温度をAプロックよ

7

りも1℃低く設定することで最低塗布量を最小の18 c  $c/m^2$  にできることが判った。しかし、Bプロック保 温通水温度が1℃変動するとギャップがほぼ $20\mu m$ 変動することが判り、通常の温度制御範囲では最低塗布量  $18cc/m^2$  を長時間にわたって安定的に維持することは困難であった。

【0021】(比較例4)比較例4では、塗布液温度30℃の時にBブロックの保温通水温度を28℃にすることにより最低塗布量22cc/m²が得られた。この場合も蒸発量が多く通常の温度制御の範囲では最低塗布量 10を長時間安定的に維持することは困難であった。

【0022】(実施例1)実施例1では、Aプロックに SUS630、Bプロックに熱膨張率の極めて低いイン パー素材を使用した。インパー素材は東北特殊鋼(株) 製のK-EL70タイプである。この場合、最低塗布量 を最小にするためのBプロック保温通水温度は15℃で あり、Bプロック保温通水温度が1℃変動した場合のギャップの変動は2μmであった。この場合の最低塗布量 12cc/m²まで低下することが判った。さらにこの 最低塗布量で長時間にわたって安定に塗布できることが\*20

\*明らかになった。

(実施例2) 実施例2では、実施例1と同様な条件で塗布液温度を30℃にした場合である。この場合にはBプロックの温度を21℃にすることで最低塗布量12cc/m²が得られた。この場合も最低塗布量での塗布は長時間にわたって安定であった。

【0023】(実施例3) 実施例3はAプロックをSUS630、Bプロックを比較的熱膨張率の小さいアルミナ系セラミックで製作したコーターにより塗布した結果である。この場合、Bプロックの保温通水温度を18℃にすることで最低塗布量14cc/m²にすることができた。この場合、Bプロックの保温通水温度の変動1℃に対するギャップの変動は10μmであり、最低塗布量での塗布は長時間にわたって安定であった。

(実施例4) 実施例4は実施例3で塗布液温度を30℃にした場合である。この場合は保温通水温度25℃で最低塗布量15cc/m² が得られ、長時間にわたって安定に塗布が可能であった。

[0024]

【表1】

No. Aプロ		ック	Bブ	'ロック	最低塗布量	ギャップ 制御精度
	材質	保温温度	材質	保温温度	cc/m²	μ <b>m</b> /°C
比較例 1	SUS630	20℃	SUS630	20℃	20	-
比較例 2	SUS630	30℃	SUS630	30℃	24	20
比較例3	SUS630	20℃	SUS630	19℃	18	20
比較例4	SUS630	30℃	SUS630	28℃	22	20
実施例 1	SUS630	20℃	インパー	- 15℃	12	2
実施例 2	SUS630	30℃	インパー	- 21℃	12	2
実施例3	SUS630	20℃	セラミック	18℃	14	10
実施例4	SUS630	30℃	セラミック	25℃	15	10

### [0025]

# ※ ※【表2】

# 素材の熱膨張率

秦材	線膨張率×10-6
インパー(東北特殊鋼(株)製K-EL70)	1. 2
SUS 6 3 0	13.0
セラミック(アルミナ焼結)	6. 0

【0026】以上の結果から、AプロックとBプロックが同一の素材である比較例1~4は、Aプロックの保温温度の変動1℃でギャップが大幅に広がり、最低塗布量が多く、薄層塗布には適さないことがわかる。保温温度の調節と部材の熱膨張率を特定の範囲に設定した実施例1~4では、塗布液温度が30℃と高くても上記比較例2のような問題が起こらず、更に、AプロックとBプロ50

ックの温度差が1℃変動した時のギャップ制御精度の値も非常に小さい値に抑えられる。AプロックとBプロックとの熱膨張率の差が比較的大きい方(実施例1及び2)が、熱膨張率の差が比較的小さい方(実施例3及び4)よりもギャップ制御精度が良好である。実施例1~4は薄層塗布に好ましいことがわかる。

[0027]

2

【発明の効果】本発明によれば、有機溶剤の塗布の際に 生じる温度変化による部材のたわみ等を防止し、ピード クリアランスを狭め且つ精度良く維持することのできる 塗布方法及び装置を提供することができる。

# 【図面の簡単な説明】

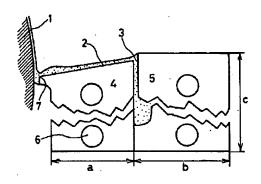
【図1】本発明の塗布装置の要部断面図である。

【図2】本発明の多層スライド塗布装置の要部断面図である。

# 【符号の説明】

- 1 パッキングロール
- 2 スライド面
- 3 給液スリット
- 4 Aプロック
- 5 Bプロック
- 6 保温熱媒の流路
- 7 リップ

[図1]



【図2】

